



第七章 交流绕组的磁动势

-

- > 概述
- > 单相绕组的磁动势
- ▶ 对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势
- > 不对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势
- > 三相绕组磁动势的空间谐波分量和时间谐波分量



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

1. 概述

- ▶<mark>气隙磁场</mark>对电机的<mark>机电能量转换和运行特性</mark>具 有重要影响
- ▶ 磁场建立方式:
- 电励磁: 电流激励产生磁场
- 永磁励磁: 永磁体产生磁场
- > 磁场性质:
- 励磁磁场: 由励磁绕组或永磁体产生
- 电枢反应磁场: 由电枢绕组产生



東南大學電氣工程學院

1. 概述

▶几点假定:

- 绕组的电流随时间按正弦规律变化,不考虑高 次谐波电流
- 槽内电流集中于槽中心处, 齿槽的影响不计, 定转子间的气隙是均匀的, 气隙磁阻为常数
- 铁芯不饱和, 略去定转子铁芯的磁压降

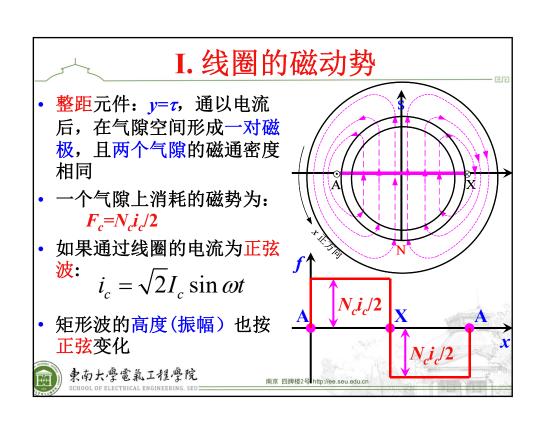


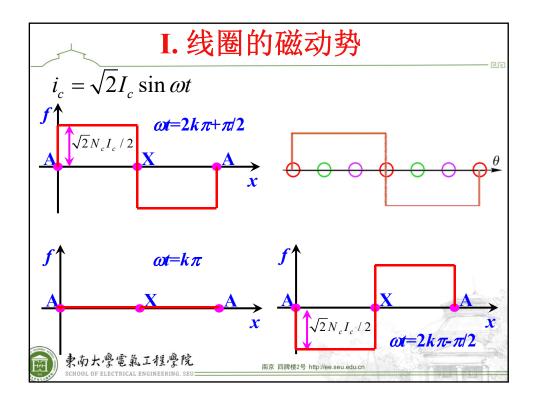
南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

2. 单相绕组的磁动势

- > 线圈的磁动势
- > 线圈组的磁动势
- > 单相绕组的磁动势







I. 线圈的磁动势

- ▶每极磁势沿气隙分布呈矩形波,纵坐标的正负 表示极性
- ▶由于电流随时间按正弦规律变化,所以磁势波的高度也随时间按正弦规律变化
- >磁势空间位置固定不变(磁轴不变)
- ▶性质: 脉动磁动势
- ▶脉动的频率决定于电流的频率
- ▶矩形波可分解为基波及各次谐波



试题 在忽略电机铁心磁压降的情况下,整距 线圈的气隙磁动势的分布波形是()。

选项 A 矩形波 B 正弦波 C 三角波 D 以上都不是

对于一个整距线圈,匝数为N,电流为i 试题 在忽略电机铁心磁压降的情况下,气隙 磁动势的大小为()。

选项 A 0 B Ni/4 C Ni/2 D Ni



1

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

脉动磁势的分解

设 $i_c = \sqrt{2}I_c \sin \omega t$ 气隙磁势的幅值 $F_c = \frac{\sqrt{2}}{2}N_cI_c$

傅立叶分解:

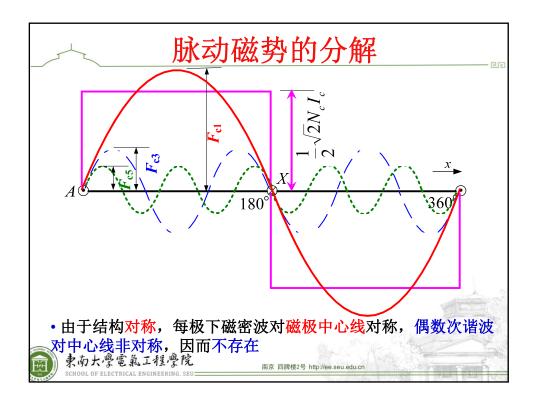
$$f = \frac{\sqrt{2}}{2} N_c I_c \sin \omega t \left[\frac{4}{\pi} \left(\sin x + \frac{1}{3} \sin 3x + \frac{1}{5} \sin 5x + \cdots \right) \right]$$

 $= F_{c1} \sin \omega t \sin x + F_{c3} \sin \omega t \sin 3x + F_{c5} \sin \omega t \sin 5x + \cdots$

$$F_{c1} = \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{4}{\pi} N_c I_c = 0.9 N_c I_c$$
 $F_{cv} = \frac{1}{v} F_{c1}$



東南大學電氣工程學院



基波磁势分量的性质

 $F_{c1} \sin \omega t \sin x$

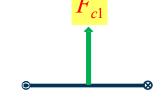
- ▶ 在空间按正弦分布
- ▶ 在时间上,任何一个位置的磁势都按正弦变化
- > 基波是一个正弦分布的正弦脉振磁势



空间矢量 随时间按正弦规律变化量称为时间相量 在空间按正弦分布的量称为空间矢量

如何确定空间矢量:

- 1. 大小
- 2. 方向
- 3. 位置





東南大學電氣工程學院

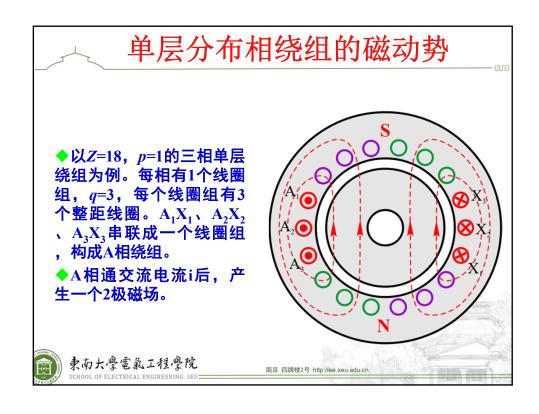
南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cr

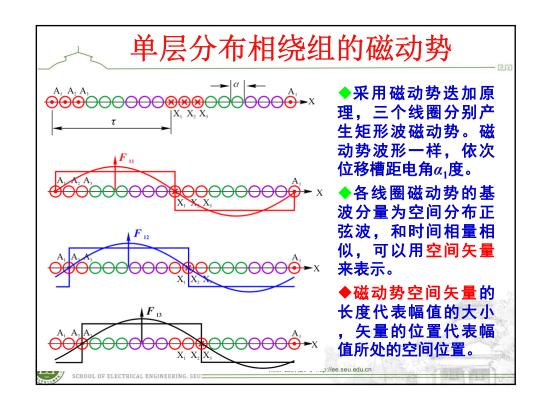
II. 线圈组的磁动势

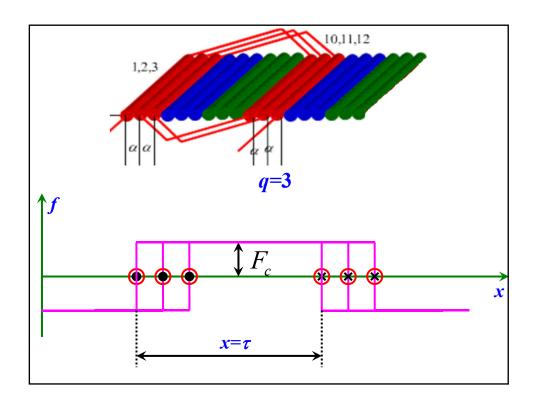
• 单层整距绕组:每对极下由q个线圈组成线圈组,各线圈在空间依次相距 α 电角度

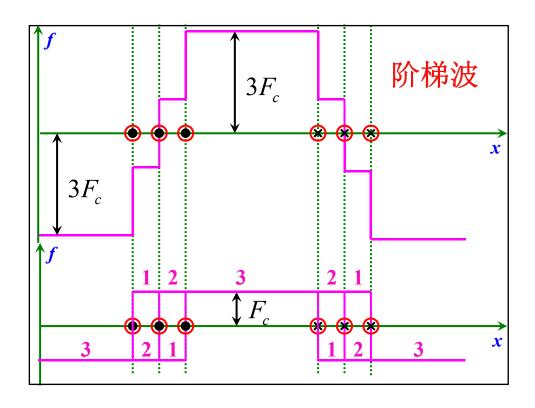
- 设各元件的匝数 N_c 相等,当流过电流,便产生q 个振幅相等、空间依次相距 α 电角度的矩形磁势波
- 把每个矩形波分别进行分解,都含有基波分量 和一系列高次谐波分量

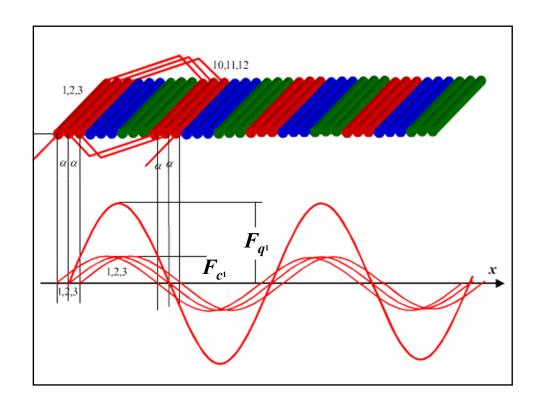
東南大學電氣工程學院











分析: 设 q=3, α=20°

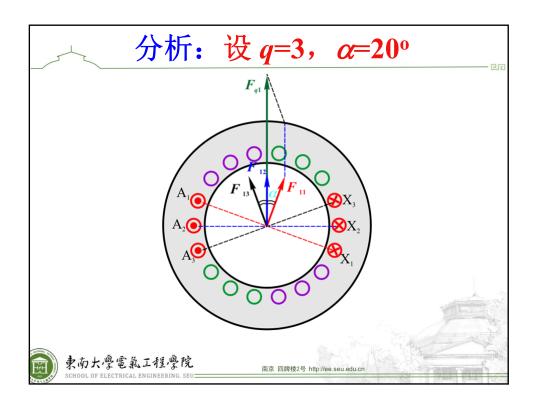
- 三个矩形磁势波的 3 个基波磁势分量,它们的 振幅相等,空间相位差20°电角度,把三个正 弦波曲线相加得到线圈组的磁势基波
- 线圈组(合成)磁势的基波振幅为

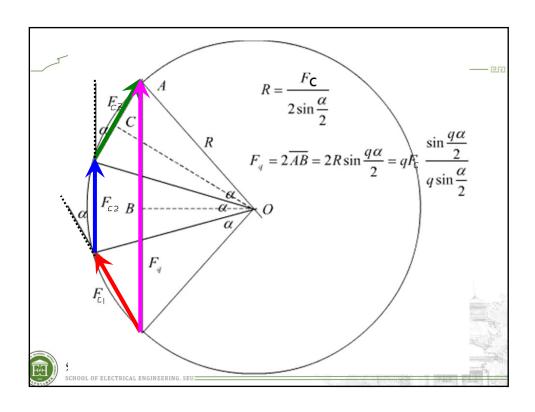
$$F_{q1} = qF_{c1}K_{d1} = 0.9qN_cK_{d1}I_c$$

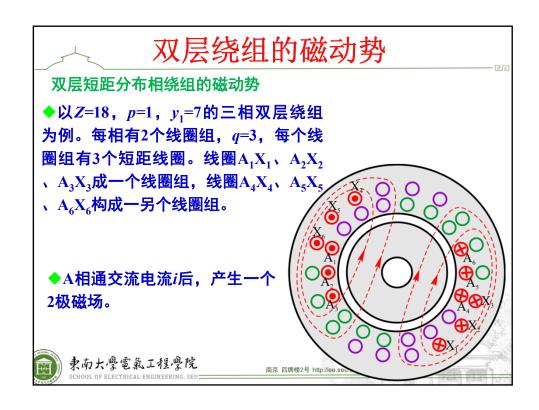
• ν次谐波振幅

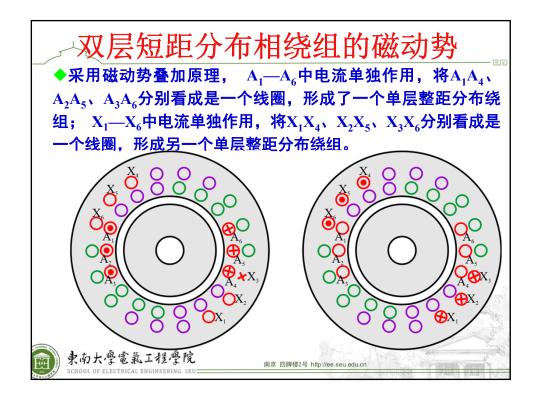
$$m{v}$$
次谐波振幅
$$F_{qv} = qF_{cv}K_{dv} = \frac{0.9}{v}qN_cK_{dv}I_c$$
 東南大學電氣工程學院 MR 四牌標2号 http://ee.seu.edu.cn

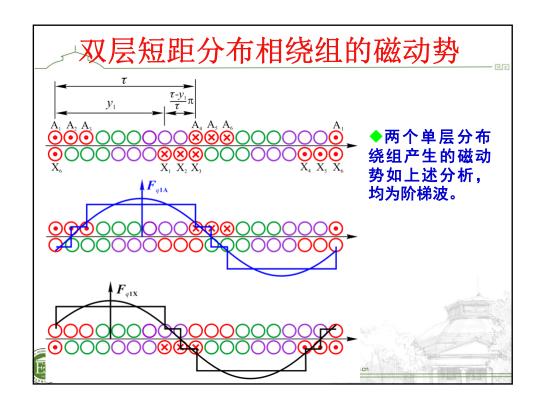


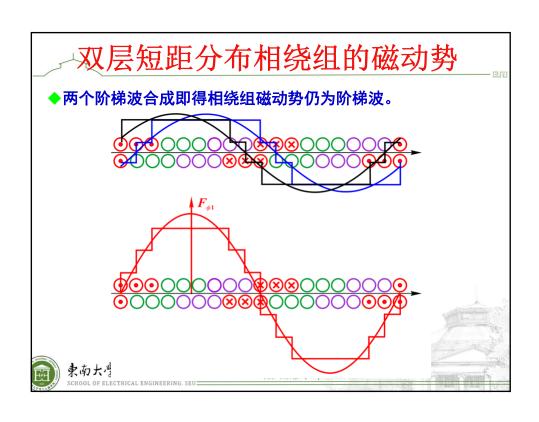


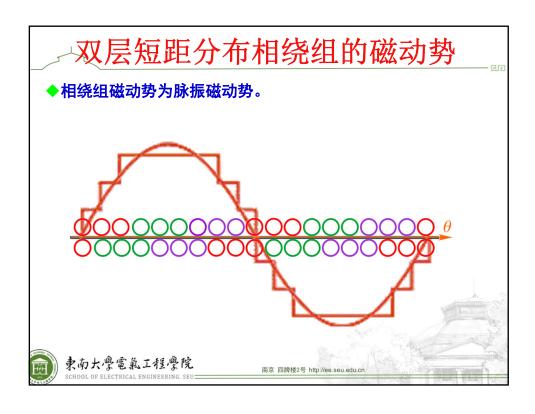








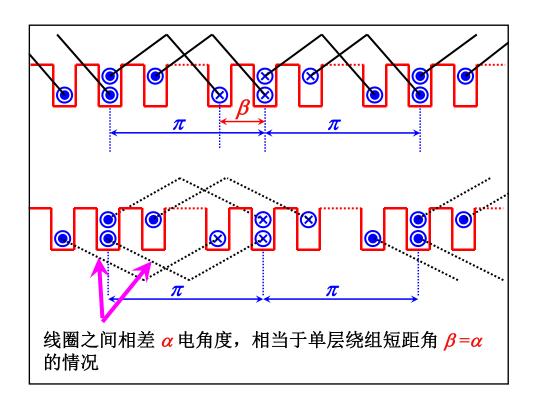


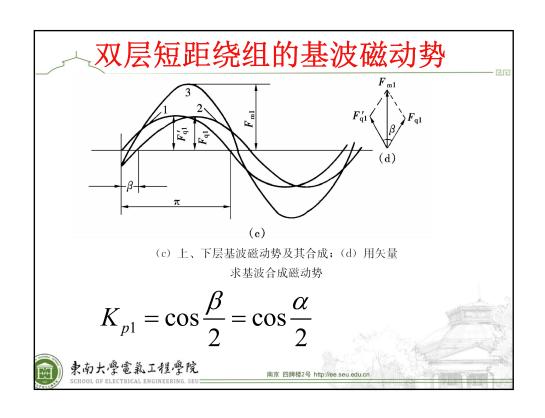


双层绕组的磁动势

- ▶双层绕组:每对极有两个线圈组,把两个线圈组 的磁动势叠加,便得到双层绕组的磁动势
- 》双层绕组通常是短矩绕组,从产生磁场的观点看。 磁动势只决定于槽内导体电流的大小和方向,与 线圈的组成次序无关
- ▶把实际的短距绕组所产生的磁动势,<mark>等效</mark>地看成由上、下层整距绕组产生的磁动势之和
- ▶两个等效单层绕组在空间分布上错开一定的角度 ,这个角度等于短距角

東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING. SEU





双层绕组的磁势

双层绕组磁势的基波振幅

$$F_{m1} = 2F_{q1}K_{p1} = 0.9(2qN_c)K_{p1}K_{d1}I_c = 0.9(2qN_c)K_{N1}I_c$$

• 双层绕组磁势的 ν次谐波振幅

$$F_{mv} = 2F_{qv}K_{pv} = 0.9(2qN_c)\frac{K_{pv}K_{dv}}{v}I_c = 0.9(2qN_c)\frac{K_{Nv}}{v}I_c$$
• **S** 为每槽导体数,对于单层绕组 **S** = **N**_c,双层绕组 **S** = **2**N_c

双层绕组的磁势

$$I=aI_c$$
 $N=Sqp/a$

$$f = 0.9qN_cI_c \sin \omega t (K_{N1} \sin x + \frac{1}{3}K_{N3} \sin 3x + \frac{1}{5}K_{N5} \sin 5x + \cdots)$$

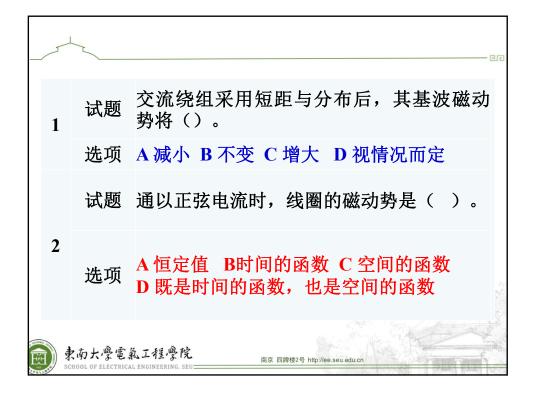
$$= 0.9 \frac{N}{p} I \sin \omega t (K_{N1} \sin x + \frac{1}{3}K_{N3} \sin 3x + \frac{1}{5}K_{N5} \sin 5x + \cdots)$$

$$= F_{m1} \sin \omega t \sin x + F_{m3} \sin \omega t \sin 3x + F_{m5} \sin \omega t \sin 5x + \cdots$$

$$f_1 = 0.9 \frac{NK_{N1}}{p} I \sin \omega t \sin x = F_{m1} \sin \omega t \sin x$$

$$f_v = 0.9 \frac{NK_{Nv}}{vp} I \sin \omega t \sin vx = F_{mv} \sin \omega t \sin vx, \quad v = 3, 5, 7, \dots$$





III. 单相绕组的磁动势

➤磁势是空间矢量,各对磁极分别有各自的磁 路,不能合并不同空间的各对磁极的磁势

> 电势是时间相量,可以合并,有串联或并联

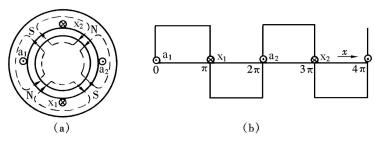


图 7-6 4 极整距元件的磁动势 (a) 磁场;(b) 磁动势分布波



III. 单相绕组的磁动势

- ▶ 单相分布绕组的磁势呈阶梯形分布
 - 1.磁动势波的幅值大小随时间按正弦规律变化
 - 2.磁动势波的节点和振幅所在位置不变
- ▶ 磁势的基波分量是磁势的主要成分
 - 1.谐波次数越高,振幅越小
 - 2.绕组分布和适当短距有利于改善磁势波形
- ▶基波和各次谐波有相同的脉动频率,都决定于电流 的频率

1.v 次谐波的极对数为

$$p_{\nu} = \nu p$$

2.v 次谐波的极距

$$\tau_{v} = \frac{\tau}{v}$$



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

单相绕组脉动磁势的基波分量

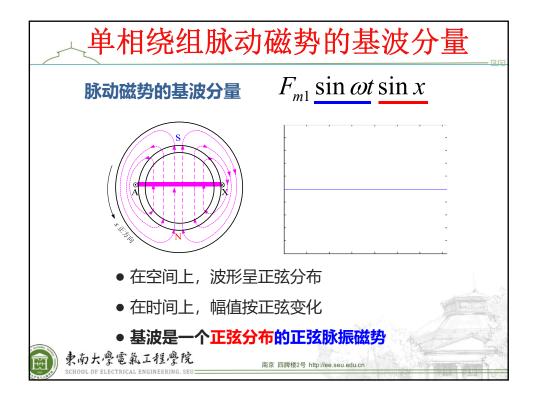
- ▶ 脉动磁势分解成两个旋转磁势
 - 脉动磁势的节点和幅值的位置是固定不变
 - 脉动磁势可以分解为两个旋转磁势分量
 - 每个旋转磁势:振幅为脉动磁势振幅的一半,旋转速度相同,旋转方向相反

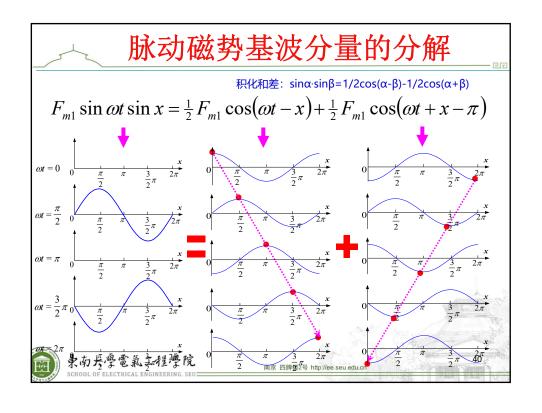
基波分量

 $F_{m1}\sin\omega t\sin x = \frac{1}{2}F_{m1}\cos(\omega t - x) + \frac{1}{2}F_{m1}\cos(\omega t + x - \pi)$



東南大學電氣工程學院



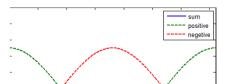


单相绕组脉动磁势基波分量的分解

$$F_{m1}\sin\omega t\sin x = \frac{1}{2}F_{m1}\cos(\omega t - x) + \frac{1}{2}F_{m1}\cos(\omega t + x - \pi)$$

正向旋转磁势

负向旋转磁势

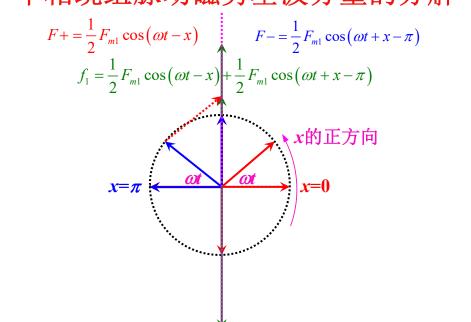


- 脉动磁势的节点和幅值位置不变;
- <u>在空间按正弦分布</u>,幅值随时间按正弦规律变化的脉振磁势可以分解为两个旋转磁势分量;
- 每个旋转磁势:振幅为脉动磁势振幅的一半,旋转速度相同, 旋转方向相反。

東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cr

单相绕组脉动磁势基波分量的分解



单相绕组脉动磁势基波分量的分解

定义: 绕组的轴线为磁轴或相轴

性质:

- 两空间磁势矢量以相同角速度向相反方向 旋转
- 任何瞬间合成磁势的空间位置固定不变, 在该绕组的磁轴或相轴处
- 合成磁势的大小随时间按正弦规律变化



南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

试题 通以正弦电流时,单相绕组的磁动势是()

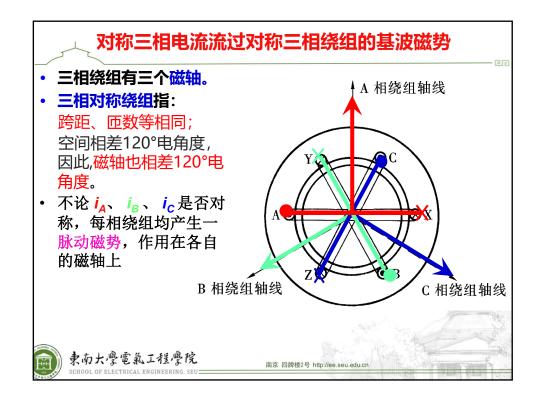
1 选项 A 恒定磁势 B 脉振磁势 C 圆形旋转磁势 D 椭圆形旋转磁势

试题 单相绕组的磁动势的最大值出现的位置是()

选项 A 相绕组的轴线 B 不确定,随时间变化 C 以上都不是



2



对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁势

各相的电流瞬时值为 i_a 、 i_a 、 i_c ,各相磁势的基波分量分 别是:

$$f_{A} = \frac{1}{2} \times \frac{4}{\pi} \frac{NK_{N1}}{p} i_{A} \sin x$$

$$f_{B} = \frac{1}{2} \times \frac{4}{\pi} \frac{NK_{N1}}{p} i_{B} \sin(x - 120^{\circ})$$

$$f_{C} = \frac{1}{2} \times \frac{4}{\pi} \frac{NK_{N1}}{p} i_{C} \sin(x + 120^{\circ})$$

绕组结构相同 绕组空间对称



对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁势

 对称的情况下,由于各相电流的有效值相等,各相脉动磁势的最 大幅值也相等

$$f_{A1} = F_{m1} \sin \omega t \sin x$$

$$f_{B1} = F_{m1} \sin(\omega t - 120^{\circ}) \sin(x - 120^{\circ})$$

$$f_{C1} = F_{m1} \sin(\omega t + 120^{\circ}) \sin(x + 120^{\circ})$$

积化和差: sinα·sinβ=1/2cos(α-β)-1/2cos(α+β)

• 各相脉动磁势均分解成两个相反方向旋转的旋转磁势

$$f_{A1} = \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t - x) - \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t + x)$$

$$f_{B1} = \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t - x) - \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t + x + 120^{\circ})$$

$$f_{C1} = \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t - x) - \frac{1}{2} F_{m1} \cos(\omega t + x - 120^{\circ})$$



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁势

电流对称的情况下,由于各相电流的有效值相等,各相基波脉振磁势的幅值也相等

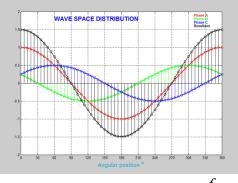
$$f_{A1} = F_{m1} \sin \omega t \sin x$$

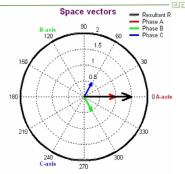
$$f_{B1} = F_{m1} \sin(\omega t - 120^{\circ}) \sin(x - 120^{\circ})$$

$$f_{C1} = F_{m1} \sin(\omega t + 120^{\circ}) \sin(x + 120^{\circ})$$

- 各角基波派振磁势的<mark>子解庞铸磁</mark>着在旁间挽殺<mark>困棍;</mark>破势
- 各相电流所产生的负向旋转磁势空间相位差120°;







 $f_1 = f_{A1} + f_{B1} + f_{C1} = \frac{3}{2} F_{m1} \cos(\omega t - x)$

- 三相对称流过三相对称绕组时,基波磁动势合成为一旋转磁场
- 由超前电流相转向滞后电流相
- 改变磁动势旋转方向,只需改变相电流顺序

東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cr

对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁势

结论: 当对称的三相电流流过对称的三相绕组, 合成磁势为一旋转磁势。

1. 极数: 基波旋转磁势的极数与绕组的极数相同

2. 振幅: 合成磁势的振幅为每相脉动磁势振幅的3/2倍

3. 幅值位置: 合成磁势的振幅的位置随时间而变化,出现在 $\omega t - x = 0$ 处,即 $x = \omega t$ 。

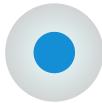
当某相电流达到最大值时,旋转磁势的波幅刚好 转到该相绕组的轴线上

- 4. **转速**: 角速度 ω=2πf (电弧度/s), 用转速表示为: n₁=f/p (r/s)=60 f/p (r/min)同步转速, 基波转速
- 旋转方向: 由超前电流的相转向滞后电流的相。
 改变旋转磁场转向的方法: 调换任意两相电源线(改变相序)



1. 单相绕组基波分量

- 在空间上正弦分布
- 在时间上幅值随正弦变化
- 基波是正弦分布的正弦脉 振磁势



2. 基波脉振磁势的分解

- 脉动磁势的节点和幅值位 置不变
- 正弦脉振磁势可以分解为两个旋转磁势分量
- 每个旋转磁势的振幅为脉动磁势振幅的一半,旋转速度相同,方向相反。

3. 三相对称绕组通入三相对称电流的基波磁动势

- 各相电流所产生的正向旋转磁势在空间均为同相
- 各相电流所产生的负向旋转磁势空间相位差120°
- 合成后,正向旋转磁势直接相加,负向旋转磁势相互抵消,



南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

51

4. 不对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势

对称分量法:将不对称的三相系统分解为三个对称的系统,即正序系统、负序系统和零序系统

- 每相电流分解为三个分量(I_+ 、 I_- 、 I_0),每相磁势也可分解为三个分量(F_+ 、 F_- 、 F_0)
- 当正序电流流过三相绕组时,产生正向旋转磁势——正序旋转磁势
- 当负序电流流过三相绕组时,产生负向旋转磁势——负序旋转磁势



東南大學電氣工程學院

零序电流的磁势

- > 当绕组为星形联接时,各相零序电流为零, 不存在零序磁场
- 》当绕组按三角形连接时,各相零序电流为同相位,由零序电流所产生的各相零序磁势在空间相位差120°电角度,互相抵消,也不产生零序旋转磁场



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

4、不对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势

$$i_A = \sqrt{2}I_+\sin(\omega t + \theta_+) + \sqrt{2}I_-\sin(\omega t + \theta_-) + \sqrt{2}I_0\sin(\omega t + \theta_0)$$

$$i_{B} = \sqrt{2}I_{+}\sin(\omega t + \theta_{+} - 120^{\circ}) + \sqrt{2}I_{-}\sin(\omega t + \theta_{-} + 120^{\circ}) + \sqrt{2}I_{0}\sin(\omega t + \theta_{0})$$

$$i_C = \sqrt{2}I_{+}\sin(\omega t + \theta_{+} + 120^{\circ}) + \sqrt{2}I_{-}\sin(\omega t + \theta_{-} - 120^{\circ}) + \sqrt{2}I_{0}\sin(\omega t + \theta_{0})$$

正序旋转磁势

$$f_{+} = \frac{3}{2}F_{1+}\cos(\omega t + \theta_{+} - x) = F_{+}\cos(\omega t + \theta_{+} - x)$$

负序旋转磁势

$$f_{-} = \frac{3}{2}F_{1-}\cos(\omega t + \theta_{-} + x) = F_{-}\cos(\omega t + \theta_{-} + x)$$



東南大學電氣工程學院

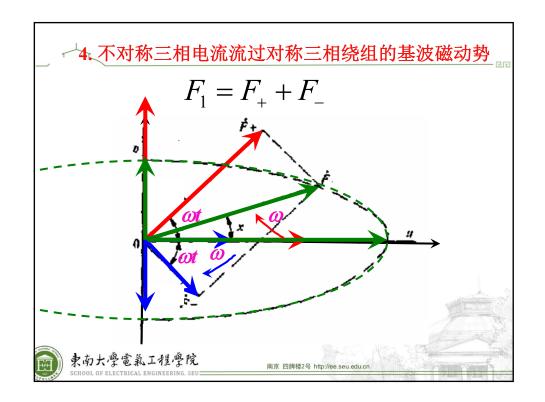
4. 不对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势

▶当电流为一不对称的三相电流,气隙合成磁势:

$$f_{1} = f_{1+} + f_{1-} = \frac{3}{2}F_{1+}\cos(\omega t + \theta_{+} - x) + \frac{3}{2}F_{1-}\cos(\omega t + \theta_{-} + x)$$

- 正向旋转磁势 f_{1+} 和负向旋转磁势 f_{1-} 旋转速度 大小相同
- 正向旋转磁势 f_{1+} 和负向旋转磁势 f_{1-} 旋转方向相反
- 正向旋转磁势 f_{1+} 和负向旋转磁势 f_{1-} 幅值大小不等





4. 不对称三相电流流过对称三相绕组的基波磁动势

椭圆方程:

$$\frac{u^2}{(F_+ + F_-)^2} + \frac{v^2}{(F_+ - F_-)^2} = 1$$

- ▶ 在任一瞬间的合成磁势仍按正弦分布,用旋转矢量 表示为空间矢量和,不同时刻,有不同的振幅,其 端点轨迹为一椭圆
- 振幅:

$$F = \sqrt{u^2 + v^2} = \sqrt{F_+^2 + F_-^2 + 2F_+ F_- \cos 2\omega t}$$

转速:

$$\frac{dx}{dt} = \omega \frac{F_{+}^{2} - F_{-}^{2}}{F^{2}}$$

- 两个特例:
 - (1) 圆形旋转磁场; 東南大學電氣工程學院
- (2) 脉动磁场

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

5. 三相绕组磁动势的 空间谐波分量和时间谐波分量

> 磁动势的空间谐波分量

$$f_A = F_{m1} \sin \omega t \sin x + F_{m3} \sin \omega t \sin 3x + F_{m5} \sin \omega t \sin 5x + F_{m7} \sin \omega t \sin 7x + \cdots$$

$$f_B = F_{m1} \sin(\omega t - 120^\circ) \sin(x - 120^\circ) + F_{m3} \sin(\omega t - 120^\circ) \sin 3(x - 120^\circ) + F_{m5} \sin(\omega t - 120^\circ) \sin 5(x - 120^\circ) + F_{m7} (\omega t - 120^\circ) \sin 7(x - 120^\circ) + \cdots$$

$$f_C = F_{m1}\sin(\omega t + 120^\circ)\sin(x + 120^\circ) + F_{m3}\sin(\omega t + 120^\circ)\sin 3(x + 120^\circ) + F_{m5}\sin(\omega t + 120^\circ)\sin 5(x + 120^\circ) + F_{m7}(\omega t + 120^\circ)\sin 7(x + 120^\circ) + \cdots$$



東南大學電氣工程學院

> 三相合成磁势

 $f = f_A + f_B + f_C$ = $\frac{3}{2} F_{m1} \cos(\omega t - x) - \frac{3}{2} F_{m5} \cos(\omega t + 5x) + \frac{3}{2} F_{m7} \cos(\omega t - 7x) + \cdots$

- 基波分量合成为正向的旋转磁势
- 3次谐波以及以3为倍数的奇次谐波分量(9、15、21...),三相合成磁势为零
- v=6k-1的各次空间谐波均为负向旋转磁势,转速为基波分量的1/5
- v=6k+1的各次空间谐波均为正向旋转磁势,转速为基波分量的1/7

東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

磁势空间谐波分量小结

 $p_{\nu} = \nu p$

$$n_{v} = \frac{60f}{p_{v}} = \frac{60f}{vp} = \frac{n_{1}}{v}$$

$$f_{\nu} = \frac{3}{2} F_{m\nu} \cos(\omega t \pm \nu x)$$
 $v=6k-1 \ \text{\pi} \ \text{"-"}$

東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF FLECTRICAL ENGINEERING SELL

5. 三相绕组磁动势的 空间谐波分量和时间谐波分量

> 磁动势的时间谐波分量

$$i_A = \sqrt{2}I_1 \sin \omega t + \sqrt{2}I_3 \sin(3\omega t + \alpha_3) + \sqrt{2}I_5 \sin(5\omega t + \alpha_5) + \sqrt{2}I_7 \sin(7\omega t + \alpha_7) \cdots$$

$$i_{B} = \sqrt{2}I_{1}\sin(\omega t - 120^{\circ}) + \sqrt{2}I_{3}\sin 3(\omega t - 120^{\circ} + \alpha_{3}) + \sqrt{2}I_{5}\sin 5(\omega t - 120^{\circ} + \alpha_{5}) + \sqrt{2}I_{7}\sin 7(\omega t - 120^{\circ} + \alpha_{7}) + \cdots$$

$$i_C = \sqrt{2}I_1 \sin(\omega t + 120^\circ) + \sqrt{2}I_3 \sin 3(\omega t + 120^\circ + \alpha_3)$$

+ $\sqrt{2}I_5\sin 5(\omega t + 120^\circ + \alpha_5)$ + $\sqrt{2}I_7\sin 7(\omega t + 120^\circ + \alpha_7)$ + \cdot

5. 三相绕组磁动势的 空间谐波分量和时间谐波分量

> 磁动势的时间谐波分量

 μ 次谐波电流产生的三相合成磁势:

$$f_{\mu} = \frac{3}{2} F_{\mu} \cos(\mu \omega t \pm x)$$

μ次谐波电流产生的三相合成磁势(ν次空间磁势):

$$f_{\mu\gamma} = \frac{3}{2} F_{\mu\gamma} \cos(\mu\omega t \pm \gamma x)$$



谐波磁场的不良影响:

- 产生谐波感应电势。谐波电势所产生的附加损耗不仅降低效率,而且降低功率因数
- 谐波磁势产生的附加力矩,将会影响电动机的起动力矩和过载能力
- · 设计时应当尽量设法削弱磁势的高次谐波分量, 特别要削弱其中影响最大的5次谐波和7次谐波
- 与削弱谐波电势一样,通常采用适当短距和分布绕组来削弱空间谐波磁势以改善磁势的波形,使其接近于正弦分布波



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

作业

▶ 习题: p. 131-133: 7-2、7-3、7-6

